07.10.2004



日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application: 2003年10月17日

REC'D 0 2 DEC 2004

WIPO

PCT

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-358330

. .

[ST. 10/C]:

[JP2003-358330]

出 顯 人 Applicant(s):

松下電器産業株式会社

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年11月19日







【書類名】 特許願 【敷理悉号】 2913450021

【整理番号】 2913450021 『提出日】 平成15年10月17日 『あて先】 特許庁長官殿 『国際特許分類』 G03G 15/20

【国際特許分類】 【発明者】

【住所又は居所】 福岡県福岡市博多区美野島四丁目1番62号 パナソニックコミ

ュニケーションズ株式会社内

【氏名】 片伯部 昇

【発明者】

【住所又は居所】 福岡県福岡市博多区美野島四丁目1番62号 パナソニックコミ

ユニケーションズ株式会社内

【氏名】 今井 勝

【発明者】

【住所又は居所】 福岡県福岡市博多区美野島四丁目1番62号 パナソニックコミ

ユニケーションズ株式会社内

【氏名】 田島 典幸

【発明者】

【住所又は居所】 福岡県福岡市博多区美野島四丁目1番62号 パナソニックコミ

ュニケーションズ株式会社内

【氏名】 藤本 圭祐

【特許出願人】

【識別番号】 000005821

【氏名又は名称】 松下電器産業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100105050

【弁理士】

【氏名又は名称】 鷲田 公一

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 041243 【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

 【物件名】
 明細書 1

 【物件名】
 図面 1

 【物件名】
 要約書 1

 【包括委任状番号】
 9700376



【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

導電性を有する無端状の発熱ベルトと、前記発熱ベルトを挟持回転して未定着トナー像を記録媒体上に加熱定着するためのニップ部を形成するベルト回転手段と、前記ベルト回転手段により回転される前記発熱ベルトを懸架するベルト支持部材と、前記発熱ベルトの前記ベルト支持部材に懸架された部位の外周面に沿って配設した磁気発生手段により前記発熱ベルトを直接加熱する電磁誘導加熱手段と、を備え、

前記ベルト支持部材は、前記発熱ベルトの周面に対して垂直な方向の厚みが 0.04 mmから 0.2 mmの範囲の金属材料からなることを特徴とする加熱装置。

【請求項2】

前記ベルト支持部材は、固有抵抗が 5 0 μ Ω c m以上であることを特徴とする請求項 1 記載の加熱装置。

【請求項3】

前記ベルト支持部材は、非磁性のステンレス材からなることを特徴とする請求項1又は 請求項2記載の加熱装置。

【請求項4】

前記ベルト支持部材は磁束を透過する部材からなり、前記発熱ベルト及び前記ベルト支持部材を挟んで前記磁気発生手段と対向する部位に配設されかつ前記磁気発生手段により発生して前記ベルト支持部材を透過した磁束を吸収もしくは反発して前記発熱ベルトの通紙幅方向の発熱分布を制御する磁束制御手段を具備することを特徴とする請求項1から請求項3のいずれかに記載の加熱装置。

【請求項5】

前記ベルト支持部材は、板材を円筒状に形成して接合部を溶接した回転自在な支持ローラからなることを特徴とする請求項1から請求項4のいずれかに記載の加熱装置。

【請求項6】

前記ベルト支持部材は、円筒体の母線方向に沿ってリブ状の補強溝を形成した回転自在な支持ローラからなることを特徴とする請求項1から請求項5のいずれかに記載の加熱装置。

【請求項7】

前記発熱ベルトの周長は、前記支持ローラの外周長の整数倍でないことを特徴とする請求項5又は請求項6記載の加熱装置。

【請求項8】

前記ベルト支持部材は、円筒体の外周面にローレット状の凹凸を形成した回転自在な支持ローラからなることを特徴とする請求項1から請求項4のいずれかに記載の加熱装置。

【請求項9】

前記凹凸は前記支持ローラの周方向に沿って所定のピッチで形成され、かつ前記発熱ベルトの周長は前記凹凸のピッチの整数倍でないことを特徴とする請求項8記載の加熱装置

【請求項10】

前記ベルト支持部材は、複数のチャンネル形状の板材を円筒状に組み合わせた支持ローラで形成されていることを特徴とする請求項1から請求項4のいずれかに記載の加熱装置

【請求項11】

前記ベルト支持部材は、板材を円弧状に形成したガイド部材からなることを特徴とする 請求項1から請求項10のいずれかに記載の加熱装置。

【請求項12】

記録媒体上に形成した未定着画像を加熱定着する定着装置を備えた画像形成装置であって、前記定着装置として、請求項1から請求項11のいずれかに記載の加熱装置を使用することを特徴とする画像形成装置。



【書類名】明細書

【発明の名称】加熱装置

【技術分野】

[0001]

本発明は、電子写真方式あるいは静電記録方式の複写機、ファクシミリ及びプリンタ等 の画像形成装置における電磁誘導加熱方式の加熱装置に関する。

【背景技術】

[0002]

従来、電磁誘導加熱方式(IH (induction heating) 方式) の加熱装置を用いた定着 装置として、一対の支持ローラに懸架されて回転する発熱ベルト自体を誘導加熱し、加熱 された発熱ベルトに圧接する加圧ローラと発熱ベルトとのニップ部に記録紙を通して未定 着トナー像を記録紙に加熱定着させる定着装置が知られている(例えば、特許文献1参照) 。

[0003]

図12は、特許文献1に開示された定着装置の実施例を示す概略断面図である。図12 に示すように、この定着装置は、発熱ベルト5、コイルアッセンブリ15 d、加圧ローラ 6、オイル塗布ローラ32及び定着前ガイド34などを有している。発熱ベルト5は、導 電体で形成されており、駆動ローラ31及びテンションローラ33bに懸架されている。 コイルアッセンブリ15 dは、ボビン1 dにコア2 d及び電磁誘導コイル3 dを保持して 構成されており、テンションローラ33bの内側に配置されている。加圧ローラ6は、駆 動ローラ31に対向して発熱ベルト5に圧接している。オイル塗布ローラ32は、その外 周面が発熱ベルト5に接触するように設けられている。

図12において、電磁誘導コイル3dに高周波電流が流されると、発熱ベルト5の周面 に対して垂直な磁束が発生する。そして、この磁束により発熱ベルト5に渦状の誘導電流 (誘導渦電流) が発生する。その結果、発熱ベルト5は、その固有抵抗と誘導渦電流との 作用により発熱する。ここで、テンションローラ33bは、比透磁率が10以下の材料、 例えばアルミや銅あるいはその合金から構成されており、電磁誘導コイル 3 d で発生した 磁束の殆どがテンションローラ33bを透過して発熱ベルト5に到達する。そして、定着 前ガイド34に沿って搬送された記録紙上の未定着トナー像は、発熱ベルト5と加圧ロー ラ6とで形成されるニップ部において発熱した発熱ベルト5により記録紙に加熱定着され る。

[0005]

このように発熱ベルトを直接加熱する直接加熱方式の定着装置は、例えば、加熱した支 持ローラにより発熱ベルトを間接的に加熱する間接加熱方式の加熱装置に較べて、ウォー ミングアップ時の熱損失が少なく、しかも発熱ベルト自体の発熱部の熱容量を小さくでき るので、発熱ベルトが所定の定着温度に達するまでの昇温時間を短縮することが可能にな

【特許文献1】特開平8-137306号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0006]

しかしながら、前記従来の定着装置のように、発熱ベルトを加熱する励磁手段を発熱べ ルトの支持ローラの内側に配置した内部励磁型の加熱装置においては、発熱ベルトの支持 ローラが、発熱した発熱ベルトからの熱伝導及び前記励磁手段の電磁誘導コイル自体の発 熱により内周及び外周の両面から加熱される。また、この内部励磁型の加熱装置では、支 持ローラの内側に配置された励磁手段により支持ローラの内部の通気性が阻害されてしま うため支持ローラ内部に熱がこもり易く、連続定着時に支持ローラが所定の定着温度以上 の過熱状態になるおそれがある。

[0007]



このため、このような内部励磁型の加熱装置では、過熱状態となった支持ローラからの熱伝導により、記録紙の通紙によって熱を奪われる発熱ベルトの通紙領域の温度と記録紙が通紙されない非通紙領域の温度とに温度差が生じて、発熱ベルトの通紙幅方向に温度ムラが発生するという問題がある。また、前記従来の直接加熱方式の加熱装置は、発熱ベルトを懸架している支持ローラの熱容量自体は前記間接加熱方式の加熱装置と変わらないため、ウォーミングアップ時における発熱ベルトの熱損失が大きく立ち上がり時間を大幅に短縮することは難しい。

[0008]

本発明は、かかる点に鑑みてなされたもので、ウォーミングアップ時における立ち上が り時間を大幅に短縮でき、かつ発熱ベルトの温度ムラの発生を抑制することができる加熱 装置を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0009]

かかる課題を解決するために、請求項1記載の加熱装置は、導電性を有する無端状の発 熱ベルトと、前記発熱ベルトを挟持回転して未定着トナー像を記録媒体上に加熱定着する ためのニップ部を形成するベルト回転手段と、前記ベルト回転手段により回転される前記 発熱ベルトを懸架するベルト支持部材と、前記発熱ベルトの前記ベルト支持部材に懸架された部位の外周面に沿って配設した磁気発生手段により前記発熱ベルトを直接加熱する電 磁誘導加熱手段と、を備え、前記ベルト支持部材は、前記発熱ベルトの周面に対して垂直 な方向の厚みが0.04mmから0.2mmの範囲の金属材料からなる構成を採る。

[0010]

この構成によれば、前記発熱ベルトを直接加熱する前記電磁誘導加熱手段の前記磁気発生手段がベルト支持部材に懸架された部位の前記発熱ベルトの外周面に沿って配設されているので、ベルト支持部材自体の通気性が良くなり、連続定着時でもベルト支持部材が過熱状態になることがない。また、内部にコイルがないので内部のコイルの温度ムラを拾って発生する発熱ベルトの通紙幅方向の温度ムラの発生を抑制することができる。また、前記ベルト支持部材は、厚みが0.04mmから0.2mmの範囲の金属材料であるので、その熱容量が非常に小さくなる。従って、この構成においては、ウォーミングアップ時に前記発熱ベルトの熱が前記ベルト支持部材との接触により奪われることがなくなり、立ち上がり時間を大幅に短縮することができる。

[0011]

請求項2記載の加熱装置は、請求項1記載の発明において、前記ベルト支持部材は、固有抵抗が50μΩcm以上である構成を採る。

[0012]

前記ベルト支持部材を非磁性の固有抵抗の低い材料で構成した場合には、前記発熱ベルトを透過した磁束により渦電流が多量に発生して反発磁界を形成するため、前記発熱ベルトを交差する磁束が減少して発熱ベルトの発熱効率が低下するという問題がある。この構成においては、請求項1記載の発明の効果に加えて、前記ベルト支持部材の固有抵抗が50 μ Ωcm以上であるので、前記ベルト支持部材に渦電流が流れ難く、ベルト支持部材自体の発熱もほとんど無なくなり、投入した電力が前記発熱ベルトの発熱のみに有効に効率よく使われるようになる。

[0013]

-請求項3記載の加熱装置は、請求項1又は請求項2記載の発明において、前記ベルト支 持部材は、非磁性のステンレス材からなる構成を採る。

[0014]

非磁性のステンレス材(SUS304)は、固有抵抗が72μΩcmと高く、かつ非磁性であるので前記ベルト支持部材を透過する磁束を遮蔽する量が少なく、厚さが0.2mmのものでも発熱が極めて小さい。また機械的強度も高いので薄肉化して熱容量を小さくすることができる。従って、この構成によれば、請求項1又は請求項2記載の発明の効果に加えて、ウォーミングアップ時の立ち上がり時間をさらに短縮することができ、しかも



前記発熱ベルトを懸架するのに必要な強度を確保することができる。

[0015]

請求項4記載の加熱装置は、請求項1から請求項3のいずれかに記載の発明において、 前記ベルト支持部材は磁束を透過する部材からなり、前記発熱ベルト及び前記ベルト支持 部材を挟んで前記磁気発生手段と対向する部位に配設されかつ前記磁気発生手段により発 生して前記ベルト支持部材を透過した磁束を吸収もしくは反発して前記発熱ベルトの通紙 幅方向の発熱分布を制御する磁束制御手段を具備する構成を採る。

[0016]

この構成においては、前記ベルト支持部材が磁束をよく透過するので、前記磁束制御手段により、前記ベルト支持部材を透過した磁束を吸収もしくは反発して前記発熱ベルトの通紙幅方向の発熱分布を制御することができる。ここで、前記磁束制御手段としては、例えば、前記ベルト支持部材を挟んで前記磁気発生手段と対向する部位に単独又は組み合わせて配置した磁性材又は低抵抗の導電材で構成することができる。従って、この構成においては、請求項1から請求項3のいずれかに記載の発明の効果に加えて、前記発熱ベルトの通紙領域に対応させて幅の異なる複数の前記磁性材又は低抵抗の導電材を選択的に移動させることで前記発熱ベルトの通紙幅方向の発熱分布を容易に制御できるようになる。

[0017]

請求項5記載の加熱装置は、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明において、 前記ベルト支持部材は、板材を円筒状に形成して接合部を溶接した回転自在な支持ローラ からなる構成を採る。

[0018]

この構成によれば、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明の効果に加えて、前記ベルト支持部材としての支持ローラを、溶接管を用いて安価に構成することができる。

[0019]

請求項6記載の加熱装置は、請求項1から請求項5のいずれかに記載の発明において、 前記ベルト支持部材は、円筒体の母線方向に沿ってリブ状の補強溝を形成した回転自在な 支持ローラからなる構成を採る。

[0020]

この構成によれば、請求項1から請求項5のいずれかに記載の発明の効果に加えて、前 記ベルト支持部材を、熱容量が小さい薄肉材料を用いた曲げ強度の高い支持ローラで構成 することができる。

[0021]

請求項7記載の加熱装置は、請求項5又は請求項6記載の発明において、前記発熱ベルトの周長は、前記支持ローラの外周長の整数倍でない構成を採る。

[0022]

前記溶接管で構成した支持ローラは、その接合部と非接合部とで熱容量が異なるため、その表面温度に温度ムラが発生する。また、前記リブ状の補強溝を形成した支持ローラは、前記発熱ベルトに対する接触部分と非接触部分とで前記発熱ベルトからの熱伝導率が異なるため、その表面温度に温度ムラが発生する。この構成によれば、前記発熱ベルトと前記支持ローラとの回転周期が異なるので、前記発熱ベルトの回転時における前記支持ローラと前記発熱ベルトとの接触点が逐次変化する。従って、この構成によれば、請求項5又は請求項6記載の発明の効果に加えて、前記支持ローラの表面温度に温度ムラが発生しても、この支持ローラの熱が前記発熱ベルトの一定部位に伝導されて蓄積されることがないので、前記発熱ベルトの表面温度をムラなく平滑化させることができる。

[0023]

請求項8記載の加熱装置は、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明において、 前記ベルト支持部材は、円筒体の外周面にローレット状の凹凸を形成した回転自在な支持 ローラからなる構成を採る。

[0024]

この構成によれば、前記支持ローラと前記発熱ベルトとの接触面積を極力減らすことが



できる。従って、この構成においては、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明の効果に加えて、前記発熱ベルトと前記支持ローラとの断熱性を向上させることができ、ウォーミングアップ時における発熱ベルトの発熱エネルギーのロスが少なくなるので、立ち上がり時間をより短縮することができる。

[0025]

請求項9記載の加熱装置は、請求項8記載の発明において、前記凹凸は前記支持ローラの周方向に沿って所定のピッチで形成され、かつ前記発熱ベルトの周長は前記凹凸のピッチの整数倍でない構成を採る。

[0026]

前記凹凸を形成した支持ローラは、前記発熱ベルトとの回転周期が一致していると、前記発熱ベルトの回転時における前記支持ローラの前記凹凸と前記発熱ベルトとの接触点が常に一定した点なるため、その表面温度に温度ムラが発生する。この構成によれば、前記発熱ベルトの周長が前記凹凸のピッチの整数倍でないので、前記発熱ベルトの回転時における前記支持ローラの凹凸と前記発熱ベルトとの接触点が逐次変化する。従って、この構成によれば、請求項8記載の発明の効果に加えて、前記支持ローラの表面温度に温度ムラが発生しても、この支持ローラの熱が前記発熱ベルトの一定の点に蓄積されることがなく、前記発熱ベルトの表面温度をムラなく平滑化させることができる。

[0027]

請求項10記載の加熱装置は、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明において、前記ベルト支持部材は、複数のチャンネル形状の板材を円筒状に組み合わせた支持ローラで形成されている構成を採る。

[0028]

この構成によれば、請求項1から請求項4のいずれかに記載の発明の効果に加えて、前記ベルト支持部材を、チャンネル形状の板材を用いた熱容量が小さくかつ曲げ強度の高い支持ローラで構成することができる。また、この構成によれば、前記支持ローラを構成する前記板材の数量を変えることにより、前記支持ローラの外径を容易に変えることができる。

[0 0 2 9]

請求項11記載の加熱装置は、請求項1から請求項10のいずれかに記載の発明において、前記ベルト支持部材は、板材を円弧状に形成したガイド部材からなる構成を採る。

[0030]

この構成によれば、請求項1から請求項10のいずれかに記載の発明の効果に加えて、 前記発熱ベルトの周長を極力短くすることができる。また、この構成によれば、前記ベル ト支持部材を熱容量が小さくかつ安価に構成できる。

[0031]

請求項12記載の画像形成装置は、記録媒体上に形成した未定着画像を加熱定着する定着装置を備えた画像形成装置であって、前記定着装置として、請求項1から請求項11のいずれかに記載の加熱装置を使用する構成を採る。

[0032]

この構成によれば、電源投入から画像形成動作開始までの立ち上がりが速い画像形成装置を提供することができる。

【発明の効果】

[0033]

本発明によれば、ウォーミングアップ時における立ち上がり時間を大幅に短縮でき、かつ発熱ベルトの温度ムラの発生を抑制することができる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0034]

本発明の骨子は、電磁誘導加熱手段により直接加熱される発熱ベルトを懸架するためのベルト支持部材を、前記発熱ベルトの周面に対して垂直な方向の厚みが0.04mmから0.2mmの範囲の金属材料で構成することである。



[0035]

以下、本発明の実施の形態について、図面を参照して詳細に説明する。なお、各図において同一の構成または機能を有する構成要素及び相当部分には、同一の符号を付してその説明は繰り返さない。

[0036]

(実施の形態1)

図1は、本発明の実施の形態1に係る加熱装置からなる定着装置を搭載するのに適した画像形成装置の全体構成を示す概略断面図である。

[0037]

図1に示すように、画像形成装置100は、電子写真感光体(以下、「感光ドラム」と称する)101、帯電器102、レーザービームスキャナ103、現像器105、給紙装置107、加熱装置200及びクリーニング装置113などを具備している。

[0038]

図1において、感光ドラム101は、矢印の方向に所定の周速度で回転駆動されながら、その表面が帯電器102によってマイナスの所定の暗電位V0に一様に帯電される。

[0039]

レーザービームスキャナ103は、図示しない画像読取装置やコンピュータ等のホスト装置から入力される画像情報の時系列電気デジタル画素信号に対応して変調されたレーザービーム104を出力し、一様に帯電された感光ドラム101の表面をレーザービーム104によって走査露光する。これにより、感光ドラム101の露光部分の電位絶対値が低下して明電位VLとなり、感光ドラム101の表面に静電潜像が形成される。

[0040]

現像器105は、回転駆動される現像ローラ106を備えている。現像ローラ106は、感光ドラム101と対向して配置されており、その外周面にはトナーの薄層が形成される。また、現像ローラ106には、その絶対値が感光ドラム101の暗電位V0よりも小さく、明電位VLよりも大きい現像バイアス電圧が印加されている。

[0041]

これにより、現像ローラ106上のマイナスに帯電したトナーが感光ドラム101の表面の明電位VLの部分にのみ付着し、感光ドラム101の表面に形成された静電潜像が反転現像されて顕像化されて、感光ドラム101上に未定着トナー像111が形成される。

[0042]

一方、給紙装置107は、給紙ローラ108により所定のタイミングで記録媒体としての記録紙109を一枚ずつ給送する。給紙装置107から給送された記録紙109は、一対のレジストローラ110を経て、感光ドラム101と転写ローラ112とのニップ部に、感光ドラム101の回転と同期した適切なタイミングで送られる。これにより、感光ドラム101上の未定着トナー像111が、転写バイアスが印加された転写ローラ112により記録紙109に転写される。

[0043]

このようにして未定着トナー像111が形成担持された記録紙109は、記録紙ガイド 114により案内されて感光ドラム101から分離された後、加熱装置200の定着部位 に向けて搬送される。加熱装置200は、その定着部位に搬送された記録紙109に未定 着トナー像111を加熱定着する。

[0044]

未定着トナー像111が加熱定着された記録紙109は、加熱装置200を通過した後、画像形成装置100の外部に配設された排紙トレイ116上に排出される。

[0045]

一方、記録紙109が分離された後の感光ドラム101は、その表面の転写残トナー等 の残留物がクリーニング装置113によって除去され、繰り返し次の画像形成に供される

[0046]



次に、本実施の形態1に係る加熱装置について、具体例を挙げてさらに詳細に説明する。図2は、本実施の形態1に係る加熱装置の構成を示す断面図である。図2に示すように、加熱装置200は、発熱ベルト210、ベルト支持部材としての支持ローラ220、電磁誘導加熱手段としての励磁装置230、定着ローラ240及びベルト回転手段としての加圧ローラ250などを具備している。

[0047]

図2において、発熱ベルト210は、支持ローラ220と定着ローラ240とに懸架されている。支持ローラ220は、加熱装置200の本体側板201の上部側に回転自在に軸支されている。定着ローラ240は、本体側板201に短軸202により揺動自在に取り付けられた揺動板203に回転自在に軸支されている。加圧ローラ250は、加熱装置200の本体側板201の下部側に回転自在に軸支されている。

[0048]

揺動板203は、コイルバネ204の緊縮習性により、短軸202を中心として時計方向に揺動する。定着ローラ240は、この揺動板203の揺動に伴って変位し、その変位により発熱ベルト210を挟んで加圧ローラ250に圧接している。支持ローラ220は図示されないバネにより定着ローラ240と反対側に付勢され、これにより発熱ベルト210には所定の張力が付与されている。

[0049]

加圧ローラ250は、図示しない駆動源により矢印方向に回転駆動される。定着ローラ240は、加圧ローラ250の回転により発熱ベルト210を挟持しながら従動回転する。これにより、発熱ベルト210が、定着ローラ240と加圧ローラ250とに挟持されて矢印方向に回転される。この発熱ベルト210の挟持回転により、発熱ベルト210と加圧ローラ250との間に未定着トナー像111を記録紙109上に加熱定着するためのニップ部が形成される。

[0050]

励磁装置230は、前記IH方式の電磁誘導加熱手段からなり、図1に示すように、発熱ベルト210の支持ローラ220に懸架された部位の外周面に沿って配設した磁気発生手段としての励磁コイル231と、励磁コイル231を取り囲むフェライトで構成したコア232とを備えている。また、支持ローラ220の内部には、発熱ベルト210及び支持ローラ220を挟んで励磁コイル231と対向する対向コア233を備えている。

[0051]

励磁コイル231は、細い線を束ねたリッツ線を用いて形成されており、支持ローラ220に懸架された発熱ベルト210の外周面を覆うように、断面形状が半円形に形成されている。励磁コイル231には、図示しない励磁回路から駆動周波数が25kHzの励磁電流が印加される。これより、コア232と対向コア233との間に交流磁界が発生し、発熱ベルト210が発熱する。

[0 0 5 2]

コア232は、励磁コイル231の中心と背面の一部に設けられている。コア232の 材料としては、フェライトの他、パーマロイ等の高透磁率の材料を用いることができる。

[0053]

この加熱装置200は、図2に示すように、未定着トナー像111が転写された記録紙109を、未定着トナー像111の担持面を発熱ベルト210に接触させるように矢印方向から搬送することにより、記録紙109上に未定着トナー像111を加熱定着することができる。

[0054]

なお、支持ローラ220との接触部を通り過ぎた部分の発熱ベルト210の裏面には、サーミスタからなる温度センサ260が接触するように設けられている。この温度センサ260により発熱ベルト210の温度が検出される。温度センサ260の出力は、図示しない制御装置に与えられている。制御装置は、温度センサ260の出力に基づいて、最適な画像定着温度となるように、前記励磁回路を介して励磁コイル231に供給する電力を



制御し、これにより支持ローラ220の発熱量を制御している。

[0055]

また、記録紙109の搬送方向下流側の、発熱ベルト210の定着ローラ240に懸架された部分には、加熱定着を終えた記録紙109を排紙トレイ116に向けてガイドする排紙ガイド270が設けられている。

[0056]

さらに、励磁装置230には、励磁コイル231及びコア232と一体に、保持部材としてのコイルガイド234が設けられている。このコイルガイド234は、PEEK材やPPSなどの耐熱温度の高い樹脂で構成されている。このコイルガイド234は、発熱ベルト210から放射される熱が発熱ベルト210と励磁コイル231との間の空間に籠もって、励磁コイル231が損傷を受けるのを回避することができる。

[0057]

なお、図2に示したコア232は、その断面形状が半円形になっているが、このコア232は必ずしも励磁コイル231の形状に沿った形状とする必要はなく、その断面形状は、例えば、略Ⅱの字状であってもよい。

[0058]

発熱ベルト 210は、基材がガラス転移点 360 ($\mathbb C$) のポリイミド樹脂中に銀粉を分散して導電層を形成した、直径 $50\,\mathrm{mm}$ 、厚さ $50\,\mu$ mの薄肉の無端状ベルトで構成されている。前記導電層は、厚さ $10\,\mu$ m銀層を $2\sim3$ 積層した構成としてもよい。また、さらに、この発熱ベルト 210の表面には、離型性を付与するために、フッ素樹脂からなる厚さ $5\,\mu$ mの離型層(図示せず)を被覆してもよい。発熱ベルト 210 の基材のガラス転移点は、200 ($\mathbb C$) ~500 ($\mathbb C$) の範囲であることが望ましい。さらに、発熱ベルト 210 の表面の離型層としては、PTFE、PFA、FEP、シリコーンゴム、フッ素ゴム等の離型性の良好な樹脂やゴムを単独であるいは混合して用いてもよい。

[0059]

なお、発熱ベルト210の基材の材料としては、上述のポリイミド樹脂の他、フッ素樹脂等の耐熱性を有する樹脂、電鋳によるニッケル薄板及びステンレス薄板等の金属を用いることもできる。例えば、この発熱ベルト210は、厚さ40 μ mのSUS430(磁性)又はSUS304(非磁性)の表面に、厚さ10 μ mの銅メッキを施した構成のものであってもよい。

[0060]

また、後述する発熱ベルト210の通紙幅方向(支持ローラ220の長手方向)の加熱制御を行うには、少なくとも50%以上の磁束が発熱ベルト210を透過することが望ましい。このため、発熱ベルト210は、非磁性材料で構成することが好ましいが磁性材料で構成する場合にはできるだけ厚みを薄く(好ましくは50 μ m以下)にするのがよい。例えば、厚さ40 μ mのニッケルベルトで構成する場合、励磁装置230の駆動周波数 f = 25 k H z の時、ニッケル(N i)の表皮深さの約1/2の厚みとなり、約60%の磁束が発熱ベルト210を透過するので、発熱ベルト210の通紙幅方向の加熱制御が行いやすくなる。

[0061]

また、発熱ベルト210は、モノクロ画像の加熱定着用の像加熱体として用いる場合には離型性のみを確保すればよいが、この発熱ベルト210をカラー画像の加熱定着用の像加熱体として用いる場合には厚いゴム層を形成して弾性を付与することが望ましい。また、発熱ベルト210の熱容量は、60J/K以下であるのが好ましく、さらに好ましくは、40J/K以下である。

[0062]

支持ローラ220は、直径が20mm、長さが320mm、厚みが0.2mmの円筒状の金属ローラからなる。なお、支持ローラ220の材料としては、厚みが0.04mm程度まで薄くなると鉄やニッケル等の磁性材料でも良いが、磁束を通し易い非磁性材料のほうが好ましい。また、支持ローラ220は、できるだけ渦電流を発生しにくい方がよく、



固有抵抗が $50\mu\Omega$ c m以上である非磁性のステンレス材を用いることが好ましい。ちなみに、非磁性のステンレス材である S U S 304 で構成した支持ローラ 220 は、固有抵抗が $72\mu\Omega$ c m と高くかつ非磁性であるので支持ローラ 220 を透過する磁束があまり遮蔽されず、例えば 0.2 mmの肉厚のものでは自身の発熱が極めて小さい。また、S U S 304 で構成した支持ローラ 220 は、機械的強度も高いので 0.04 mmの肉厚に薄肉化して熱容量をさらに小さくすることができ、本構成の加熱装置 200 に適している。また、支持ローラ 220 としては、比透磁率が 4 以下であることが好ましく、厚みが、 0.04 mmか 50.2 mmの範囲であるものが好ましい。

[0063]

定着ローラ240は、表面が低硬度(ここでは、JISA30度)、直径30mmの低熱伝導性の弾力性を有する発泡体であるシリコーンゴムによって構成されている。

[0064]

加圧ローラ250は、硬度JISA65度のシリコーンゴムによって構成されている。 この加圧ローラ250の材料としては、フッ素ゴム、フッ素樹脂等の耐熱性樹脂や他のゴムを用いてもよい。また、加圧ローラ250の表面には、耐摩耗性や離型性を高めるために、PFA、PTFE、FEP等の樹脂あるいはゴムを、単独あるいは混合して被覆することが望ましい。また、加圧ローラ250は、熱伝導性の小さい材料によって構成されることが望ましい。

[0065]

上述のように、本実施の形態1に係る加熱装置200は、発熱ベルト210を直接加熱する励磁装置230が支持ローラ220に懸架された部位の発熱ベルト210の外周面に沿って配設されている。従って、この加熱装置200においては、支持ローラ220自体の通気性が良くなり、連続定着時でも支持ローラ220が過熱状態になることがないので、支持ローラ220からの熱伝導による発熱ベルト210の通紙領域の温度と非通紙領域の温度との温度差が許容範囲に収まるようになり、発熱ベルト210の通紙幅方向の温度ムラの発生を抑制することができる。

[0066]

[0067]

さらに、本実施の形態 1 に係る加熱装置 2 0 0 の支持ローラ 2 2 0 は、固有抵抗が 5 0 μ Ω c m以上であるので、渦電流が流れ難く、支持ローラ 2 2 0 自体の発熱もほとんど無なくなり、投入した電力が発熱ベルト 2 1 0 の発熱のみに有効に効率よく使われるようになる。

[0068]

[0069]

なお、非磁性の固有抵抗の低い材料(アルミ、銅など)の支持ローラ220を用いた場合には、それを透過した磁束により渦電流が多量に発生し、反発磁界が形成されるため、発熱ベルト210を交差する磁束が減少して発熱効率が低下する。また、磁性材料で固有抵抗が低い鉄(Fe)及びニッケル(Ni)等からなる支持ローラ220では、発熱ベルト210からの交差磁束は確保できるが発生する渦電流により自身が発熱するため、立ち



上がりが遅くなる。

[0070]

ちなみに、前記固有抵抗(単位 μ Ω cm)は、鉄:9.8、アルミ:2.65、銅:1.7、ニッケル:6.8、磁性ステンレス(SUS430):60、非磁性ステンレス(SUS304):72である。

[0071]

(実施の形態2)

[0072]

この磁束制御手段310は、図4及び図5に示すように、支持ローラ220の内部に配設されており、小サイズ紙(例えばA4)サイズの記録紙幅に対応する小サイズ幅制御部材311と、最大サイズ紙(例えばA3)サイズの記録紙幅に対応する最大幅制御部材312とを、切換軸313に配置した構成を有している。

[0073]

小サイズ幅制御部材311及び最大幅制御部材312はフェライトコアからなり、図示の小サイズ幅制御部材311は、断面が真円をなす円柱体で構成されている。また、図示の最大幅制御部材312は、軸方向の一部に切欠312aを設けた断面が扇状をなすフェライトコアから構成されている。

[0074]

なお、この磁束制御手段310は本実施例の構成に限らず、最大幅制御部材312の切欠き部にアルミや銅の導電体を埋め込み、この部分の磁束をより効果的に減少させるよう構成にしたものや、フェライトコア無しに切欠き部に対応する部分にのみにアルミまたは銅の板を付けた物など、磁束を吸収したり反発したりするものを適宜組み合わせて構成することが可能である。

[0075]

また、小サイズ幅制御部材311及び最大幅制御部材312は、記録紙109の通紙基準に応じて切換軸313への配設位置が決められる。例えば、記録紙109の通紙基準がセンター基準である場合には、図4及び図5に示すように、小サイズ幅制御部材311が切換軸313のセンターに配置され、最大幅制御部材312が小サイズ幅制御部材311の両サイドに配置される。

[0076]

切換軸313は、通紙される記録紙109のサイズに応じて、図5に示す切換軸回転手段500により所定角度(図示の例では、約180度)だけ回転される。図示の切換軸回転手段500は、切換軸313に設けられた小歯車501、小歯車501に噛み合う大歯車502、大歯車502の支軸に一体化されたアーム503及びアーム503を揺動させるソレノイド504などで構成されている。

[0077]

図5において、ソレノイド504がオン(通電)状態になると、ソレノイド504のアクチュエータが移動してアーム503が揺動する。このアーム503の揺動により、大歯車502が回転して小歯車501が従動回転する。この小歯車501の従動回転により、切換軸313が回転して、最大幅制御部材312の切欠312aの位置が約180度反転する。この状態でソレノイド504がオフ(非通電)状態になると、アーム503が初期位置に復帰し、大歯車502、小歯車501及び切換軸313がそれぞれ逆回転して、最大幅制御部材312の切欠312aの位置が元の位置に戻る。



[0078]

このように、本実施の形態2に係る加熱装置300における磁束制御手段310は、切換軸回転手段500のソレノイド504をオン/オフにより最大幅制御部材312の切欠312aの位置を反転させて、発熱ベルト210と励磁コイル231との通紙幅方向の磁気結合力を制御している。

[0079]

すなわち、通紙される記録紙109のサイズが最大サイズの場合には、図5においてソレノイド504をオフ状態のままにし、小サイズ幅制御部材311及び最大幅制御部材312の両方を励磁装置230の励磁コイル231に対向させる。これにより、図3及び図4に示すように、励磁装置230により発生して支持ローラ220を透過した磁束が、小サイズ幅制御部材311及び最大幅制御部材312により支持ローラ220の最大通紙幅Lmの全域で吸収されて、発熱ベルト210の最大通紙幅全体に作用し、発熱ベルト210の通紙幅方向の発熱分布が最大通紙幅全体で均一になるように保たれる。

[0080]

一方、通紙される記録紙109のサイズが小サイズの場合には、図5においてソレノイド504をオン状態にし、最大幅制御部材312をその切欠312aの位置が励磁コイル231に対向するように反転させて、小サイズの記録紙幅に対応した小サイズ幅制御部材311のみを励磁装置230の励磁コイル231に対向させる。これにより、励磁装置230により発生して支持ローラ220を透過した磁束が、図4に示すように、小サイズ幅制御部材311のみにより支持ローラ220の小サイズ通紙幅Lsの領域で吸収されて、発熱ベルト210の小サイズ通紙幅のみに作用する。この結果、発熱ベルト210の非通紙領域における励磁コイル231との磁気結合が低下し、発熱ベルト210の小サイズ通紙幅Lsの領域の発熱よりも非通紙領域の発熱が抑制されて、発熱ベルト210の非通紙領域の過昇温を防止できるようになる。

[0081]

このように、本実施の形態2に係る加熱装置300は、支持ローラ220が磁束を透過するので、最大幅制御部材312の切欠312aの位置を記録紙109のサイズに応じて選択的に反転させることにより、支持ローラ220を透過した磁束を部分的に増減させて発熱ベルト210の通紙幅方向の発熱分布を容易に制御することができる。

[0082]

(実施の形態3)

次に、本発明の実施の形態3に係る加熱装置について説明する。図6及び図7は、本発明の実施の形態3に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図である。

[0083]

図6に示すように、本実施の形態3に係る加熱装置の支持ローラ620としては、金属製の薄肉の板材を円筒状に形成し、接合部621を溶接して構成したものを用いることができる。この加熱装置は、その支持ローラ620として溶接管を用いることができるので、安価に構成することができる。

[0084]

また、図7に示すように、本実施の形態3に係る加熱装置の支持ローラ720としては、円筒体の母線方向に沿ってリブ状の補強溝721を形成したものを用いることができる。この加熱装置は、支持ローラ720を、熱容量が小さい薄肉材料を用いた曲げ強度の高いものに構成することができる。例えば、100μm以下の薄肉材料であってもリブ状の補強溝721を形成することにより、熱容量が小さくかつ曲げ強度の高い支持ローラを形成できる。

[0085]

しかしながら、図6に示すように、溶接管で構成した支持ローラ620は、その接合部621と非接合部とで熱容量が異なるため、その表面温度に温度ムラが発生する。また、図7に示すように、リプ状の補強溝721を形成した支持ローラ720は、発熱ベルト210に対する接触部分と非接触部分とで発熱ベルト210からの熱伝導量率が異なるため



、その表面温度に温度ムラが発生する。

[0086]

そこで、本実施の形態 3 に係る加熱装置においては、発熱ベルト 2 1 0 の周長が、支持ローラ6 2 0 及び支持ローラ7 2 0 の外周長の整数倍にならないように構成している。この構成の加熱装置は、発熱ベルト 2 1 0 と支持ローラ6 2 0 及び支持ローラ7 2 0 との回転周期が異なるようになり、発熱ベルト 2 1 0 の回転時における支持ローラ6 2 0 及び支持ローラ7 2 0 と発熱ベルト 2 1 0 との接触点が逐次変化する。従って、この構成の加熱装置によれば、支持ローラ6 2 0 、7 2 0 の熱が発熱ベルト 2 1 0 の一定部位に伝導されて蓄積されることがないので、発熱ベルト 2 1 0 の表面温度をムラなく平滑化させることができる。

[0087]

(実施の形態4)

次に、本発明の実施の形態4に係る加熱装置について説明する。図8は、本発明の実施の形態4に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図である。

[0088]

図8に示すように、本実施の形態4に係る加熱装置の支持ローラ820は、円筒体の外 周面にローレット状の凹凸821を形成して構成されている。この加熱装置は、支持ロー ラ820と発熱ベルト210との接触面積を極力減らすことができる。

[0089]

従って、本実施の形態4に係る加熱装置は、発熱ベルト210と支持ローラ820との 断熱性を向上させることができ、ウォーミングアップ時における発熱ベルト210の発熱 エネルギーのロスが少なくなり、立ち上がり時間をより短縮することができる。

[0090]

ところが、このように凹凸821を形成した支持ローラ820は、その凹凸821のピッチPと発熱ベルト210との回転周期が一致していると、発熱ベルト210の回転時における支持ローラ820の凹凸821と発熱ベルト210との接触点が常に一定した点になるため、その表面温度に温度ムラが発生する。

[0091]

そこで、本実施の形態4に係る加熱装置においては、発熱ベルトの210周長が、凹凸821のピッチPの整数倍にならないように構成している。

[0092]

このように構成した加熱装置は、発熱ベルト210の周長が支持ローラ820の凹凸821のピッチPの整数倍でないので、発熱ベルト210の回転時における支持ローラ820と発熱ベルト210との接触点が逐次変化する。従って、この加熱装置によれば、支持ローラ820の表面温度に温度ムラが発生しても、この支持ローラ820の熱が発熱ベルト210の一定の点に蓄積されることがなく、発熱ベルト210の表面温度をムラなく平滑化させることができる。

[0093]

(実施の形態5)

次に、本発明の実施の形態5に係る加熱装置について説明する。図9は、本発明の実施の形態5に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図である。

[0094]

図9に示すように、本実施の形態5に係る加熱装置の支持ローラ920は、例えば、図10に示すようなチャンネル形状の金属薄板からなる複数の板材921を円筒状に組み合わせて構成されている。

[0095]

このように構成した加熱装置は、支持ローラ920がチャンネル形状の金属薄板からなる複数の板材921で構成されているので、支持ローラ920を熱容量が小さくかつ曲げ強度の高い構成とすることができる。また、この加熱装置によれば、支持ローラ920を構成する板材921の数量を変えることにより、支持ローラ920の外径を容易に変える



ことができる。

[0096]

(実施の形態6)

次に、本発明の実施の形態 6 に係る加熱装置について説明する。図 1 1 は、本発明の実 施の形態 6 に係る加熱装置の構成を示す概略断面図である。

[0097]

図11に示すように、本実施の形態6に係る加熱装置1100は、その発熱ベルト210を懸架するベルト支持部材が、例えば、金属薄板からなる板材を円弧状に形成したガイド部材1120で構成されている。

[0098]

この加熱装置1100は、そのベルト支持部材であるガイド部材1120の占有スペースが、前記ベルト支持部材を支持ローラで構成した場合と比較して、少なくて済むので、発熱ベルト210の周長を極力短くすることができる。また、この加熱装置1100は、そのベルト支持部材であるガイド部材1120を、前記支持ローラの場合よりも熱容量が小さくかつ安価に構成できる。なお、このガイド部材1120は、例えば、図10に示したチャンネル形状の金属薄板からなる複数の板材921で構成した支持ローラ920の一部を切り取って構成したものであってもよい。

【産業上の利用可能性】

[0099]

本発明に係る加熱装置は、ウォーミングアップ時における立ち上がり時間を大幅に短縮でき、かつ発熱ベルトの温度ムラの発生を抑制することができるので、電子写真方式あるいは静電記録方式の複写機、ファクシミリ及びプリンタ等における定着装置の加熱装置として有用である。

【図面の簡単な説明】

[0100]

- 【図1】本発明の実施の形態1に係る加熱装置を搭載するのに適した画像形成装置の 全体構成を示す概略断面図
- 【図2】本発明の実施の形態1に係る加熱装置の構成を示す断面図
- 【図3】本発明の実施の形態2に係る加熱装置の構成を示す概略断面図
- 【図4】本発明の実施の形態2に係る加熱装置の磁束制御手段の構成を示す概略断面 図
- 【図 5 】本発明の実施の形態 2 に係る加熱装置の磁束制御手段の構成を示す概略斜視 図
- 【図6】本発明の実施の形態3に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図
- 【図7】本発明の実施の形態3に係る加熱装置の他の支持ローラの構成を示す概略断 面図
- 【図8】本発明の実施の形態4に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図
- 【図9】本発明の実施の形態5に係る加熱装置の支持ローラの構成を示す概略断面図
- 【図10】本発明の実施の形態5に係る加熱装置の支持ローラを構成する板材を示す 概略斜視図
 - 【図11】本発明の実施の形態6に係る加熱装置の構成を示す概略断面図
 - 【図12】従来の加熱装置を用いた定着装置の構成を示す概略断面図

【符号の説明】

[0101]

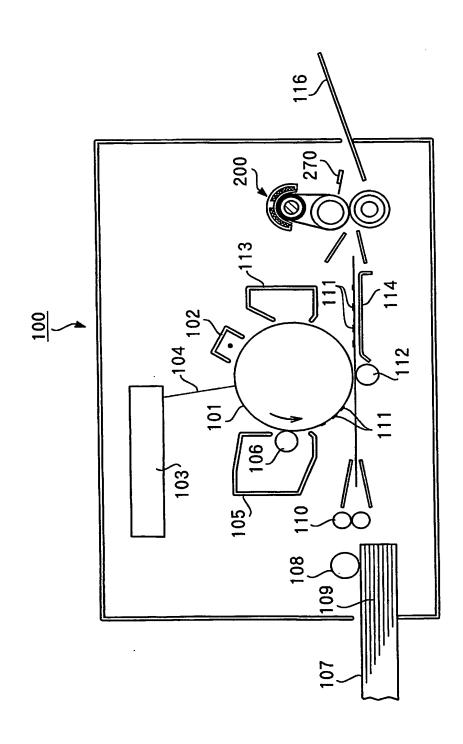
- 1101 感光ドラム
- 102 帯電器
- 103 レーザービームスキャナ
- 105 現像器
- 106 現像ローラ
- 107 給紙装置



- 109 記録紙
- 110 レジストローラ
- 112 転写ローラ
- 111 未定着トナー像
- 113 クリーニング装置
- 200、300、1100 加熱装置
- 210 発熱ベルト
- 220、620、720、820、920 支持ローラ
- 2 3 0 励磁装置
- 231 励磁コイル
- 232 コア
- 233 対向コア
- 240 定着ローラ
- 250 加圧ローラ
- 260 温度センサ
- 3 1 0 磁束制御手段
- 3 1 1 小サイズ幅制御部材
- 3 1 2 最大幅制御部材
- 312a 切欠
- 3 1 3 切換軸
- 6 2 1 接合部
- 721 補強溝
- 821 凹凸
- 921 板材
- 1120 ガイド部材
- Lm 最大通紙幅
- Ls 小サイズ通紙幅
- P ピッチ

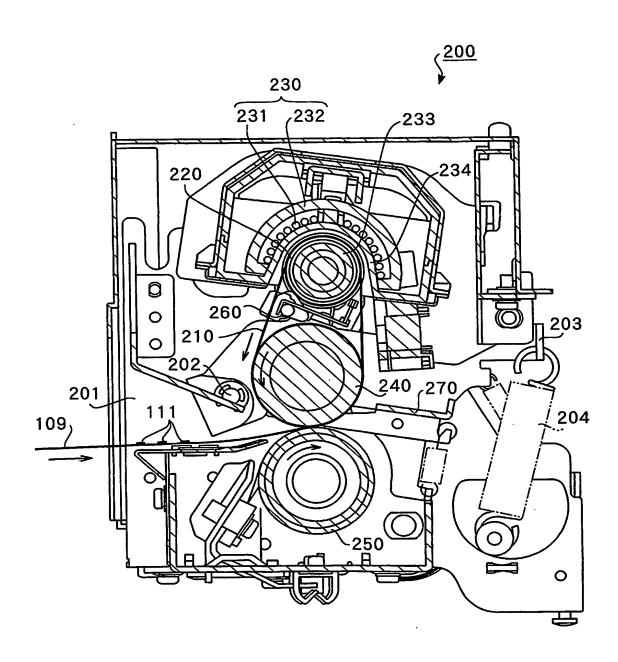


【書類名】図面【図1】



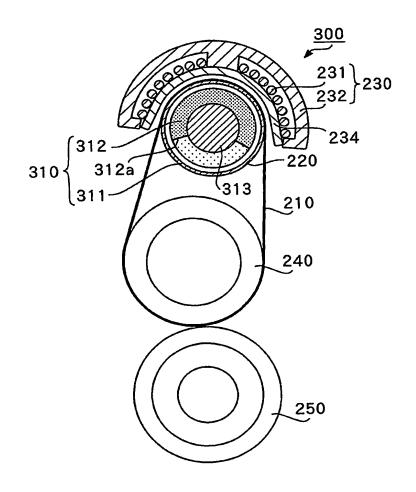


【図2】

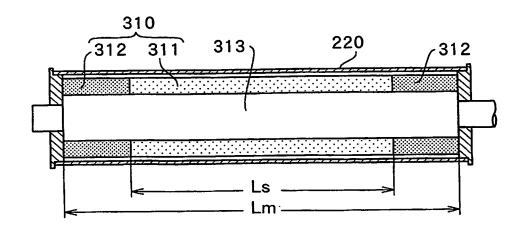




【図3】

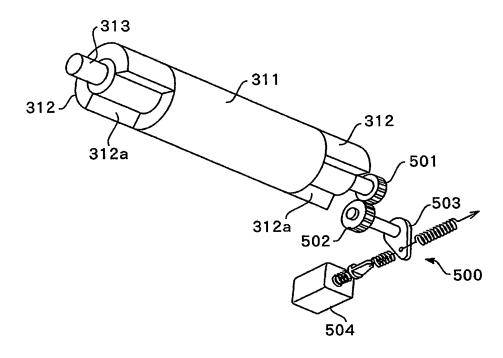


【図4】

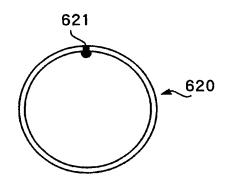




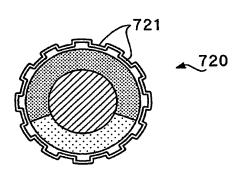
【図5】



【図6】

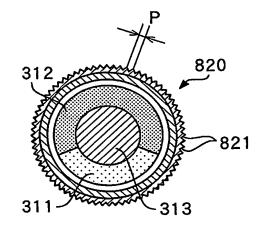


【図7】

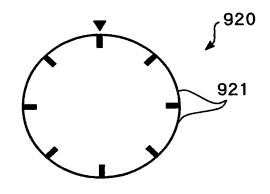




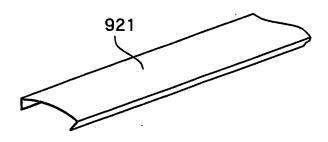
【図8】



【図9】

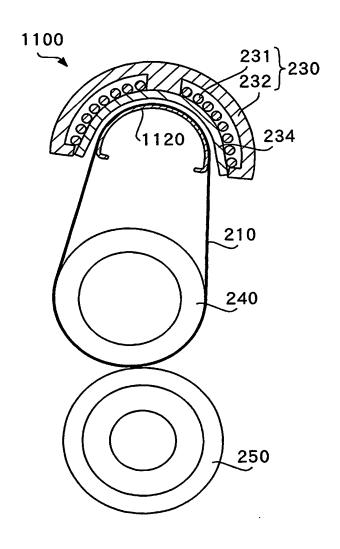


【図10】



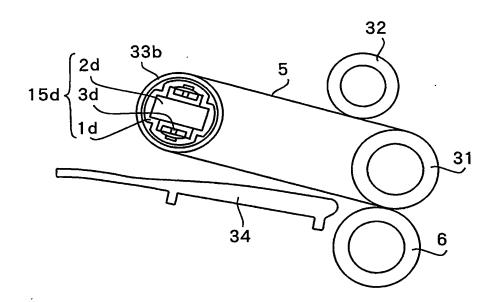


【図11】





【図12】





【書類名】要約書

【要約】

【課題】 ウォーミングアップ時における立ち上がり時間を大幅に短縮でき、かつ定着ベルトの温度ムラの発生を抑制できるようにすること。

【解決手段】 加熱装置 200 は、発熱ベルト 210、ベルト支持部材としての支持ローラ 220、電磁誘導加熱手段としての励磁装置 230、ベルト回転手段としての定着ローラ 240 及び加圧ローラ 250 などを具備する。支持ローラ 220 は、好ましくは、厚みが 0.04 mmから 0.2 mmの範囲の固有抵抗が 50 μ Ω c m以上である非磁性のステンレス材を用いた円筒状の金属ローラからなる。この支持ローラ 220 は、熱容量が小さく、かつ透過する磁束が遮蔽されず発熱が極めて小さくなる。

【選択図】 図2



特願2003-358330

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[000005821]

1. 変更年月日

1990年 8月28日

[変更理由]

新規登録

住所

大阪府門真市大字門真1006番地

氏 名 松下電器産業株式会社